164-482

J6 0040650 MAR 1985

48503

BEST AVAILABLE COPY

85-090597/15 M22 P53 FURU 12.08.83 FURUKAWA ELECTRIC CO *J6 0040-650-A	M(22-G3A)	227
12.08.83-JP-147417 (04.03.85) B22d-11/06 Continuous casting method - uses casting wheel having recessed groove and metal endless belt	••	,
C85-039442	·	
Casting turning wheel has a recessed groove on its external circumference. A metal endless belt is provided on the wheel. Molten Al gp. of Cu gp. metal is poured to one end of the mould. A solidified casting lump is continuously discharged from the other end of the mould. A roller presses the belt so that a swelling caused by thermal expansion (generated by keeping the belt		
contact with the molten metal) may be pressed in the mould. ADVANTAGE - Solidified shells formed between the turning wheel and belt are pressed in the mould. This uniformly and rapidly cools the molten bath and solidified shells. (4pp Dwg.No.0/1)		
	,	

© 1985 DERWENT PUBLICATIONS LTD. 128, Theobalds Road, London WC1X 8RP, England US Office: Derwent Inc. Suite 500, 6845 Elm St. McLean, VA 22101 Unauthorised copying of this abstract not permitted.

BEST AVAILABLE COPY

⑩日本国特許庁(JP)

10 特許出願公開

[®]公開特許公報(A)

昭60-40650

(5) Int. Cl. 4 B 22 D 11/06

識別記号 101

庁内整理番号 7109-4E

❸公開 昭和60年(1985)3月4日

審査請求 未請求 発明の数 1 (全4頁)

❷発明の名称 連続鋳造方法

②特 顧 昭58-147417

徹

❷出 顧 昭58(1983)8月12日

砂発明者 渡辺

日光市清流町5

製造所内

@発明者 小村

日光市清淹町500番地 古河電気工業株式会社日光電気精 銅所内

日光市清滝町500番地 古河電気工業株式会社日光電気精 銅所内

@発明者山崎

日光市清淹町500番地 古河電気工業株式会社日光電気精

砂発明者 西山 隆昭

銅所内 市原市八幡海岸通6番地 古河電気工業株式会社千葉電線

⑪出 願 人 古河電気工業株式会社 ⑫代 理 人 弁理士 箕 浦 湷

東京都千代田区丸の内2丁目6番1号

明細菌

発明の名称

連続铸造方法

?特許請求の範囲

護明の詳細な説明

明は外周面に凹溝を有する鋳型用回転輪の 周面に、金属ペルトを接動させて水冷鋳型 したペルト・ホイール型連続鋳造機による A & 合金又はCu、Cu 合金の連続鋳造方 で、特に鋳塊品質の改善を図った ものである。

一般に「ペート」では、 10 mm で 2 形 u u mm で 3 mm で 4 を 5 mm で 4 を 6 mm で 4 を 6 mm で 5 mm で 6 mm で 6 mm で 7 の 8 mm で 7 の 8 mm で 7 の 8 mm で 8 m

溶湯がベルトに触れて凝固殻が形成した後、ベルトが外側にふくらむと、ベルトと鋳塊との間に空隙が生じ、鋳塊の冷却が著しく阻害される。その結果初期にできる凝固殻は静いため内部の溶湯

BEST AVAILABLE COPY

特開昭60-40650(2)

熱を受けて局部的に再溶解し、欠陥発生の原因となり、また回転輪側とベルト側の凝固級の厚さが近いすぎると、熱的歪みが生じてベルト側の薄いるしたなる。このように溶調の熱によるスチールベルトの熱変形はは塊晶質に極めて悪い影響を及ぼすものである。

 ベルトが溶機に触れて熱影器により生するふく みを鋳型内に向けて押し付け又は抑し込んで鋳 することを特徴とするものである。

即ち本発明は第1図に示すように外周面に四様 (2)を有する鋳型用回転輪(1)の一部外周間 に 金 属 無 端 ベ ル ト (3) を ブ レ ッ シ ャ ー ホ イ ー (4)と図には示してないがテンションロールギ ガィドロールにより接動させて水冷鋳型(5)を 形成し、眩鋳型(5)の一端にノズル(6)を説 けて鋳型(5)内にA & 、A & 合金、C u 、C u 合金等の溶湯(7)を注入し、他蟷より凝固した 鋳塊(8)を連続的に引出す。鋳型(5)に往入 した溶湯(7)は回転輪(1)とペルト(3)に 触れて凝固殻を形成し、一方ベルト(3)はプレ ッシャーホイール(4)の下方で溶濁(7)の熱 を吸収し、無膨張により次第に中央部が外側にふ くらみ、しかる後再びもとの状態に戻る。このべ ルト(3)のふくらむ部分に1個又は2個以上 (図は3個の場合を示す)の抑えロール(9)を 設け、ベルト(3)のふくらみを鋳型(5)側に

押し付け又は鋳型(5)内に押し込むようにして 鋳造するものである。

このようにペルトのふくらみを鋳型側に押し付けては鋳型内に押し込むことにより、鋳型内に押し込むべんといるではではできることなるという。 因及とペルト間は空隙を生することなく密着した。 更には凝固な全体を鋳型内壁に押し付けることになり、全体を均一にかつ急速に冷却して鋳塊の品での

押えロールとしては内部水冷ロールを用い、更にはベルトの鋳型部を鋳型内に円弧状に押し込むようにロール中央を円弧状にふくらませたロールを用いるとよい。以上押えロールを用いた例について説明したがこれに限るものではなく、押え棒を用いても同様の結果が得られるものである。

以下本発明を実施例について説明する。実施例(1)

第1図に示すように直径1.4 mの銅製鋳型用回 新絵とスチールベルトを用い、回転輪の上端で回 第 1 表

鋳造方法	No.	注湯温度 (℃)	鋳造速 度 (π/分)	鋳塊温度 (℃)	欠 陥 数 (数/10トン)
本発明法	1	690	13	490	2
"	2	690	10	430	0
,,	3	720	13	480	4
,,	4	720	10	440	1
從来法	5	690	13	520	15
IL NIA	6	690	10	470	9
,,	7	720	13	505	21
	Ŕ	720	10	460	13

郭何しる施実をに、4世に11、・施実をに、4世に

同調

BEST AVAILABLE COPY

特問昭 60~40650 (2) に触れて無難強により生するふく。向けて押し付け又は押し込んで鋳; 微とするものである。

は第1図に示すように外周面に凹る る鋳型用回転輪(1)の一部外周値 ルト(3)をアレッシャーホイー/ ま示してないがテンションロールや こより接動させて水冷鋳型(5)を 世(5)の一場にノズル(6)を調 内にAℓ、Aℓ合金、Cu、Cu (7)を拄入し、他蜵より凝固した ! 鉄的に引出す。鋳型 (5) に往入 は回転輪(1)とベルト(3)に ・形成し、一方ベルト(3)はアレ ル(4)の下方で溶湯(7)の熱 張により次第に中央部が外側にふ 後再びもとの状態に戻る。このべ くらむ部分に1個又は2個以上 合を示す)の押えロール(9)を 3)のふくらみを鋳型(5)側に

面幅 56mmの の台形状 紡 壁 99.7% 制 6 mmの の台形状 紡 度 99.7% 制 6 型 内 内 に 純 度 99.7% 制 6 型 内 内 に 純 型 内 内 に 純 型 内 内 に 静 径 4 0.0 mm 付 3 本 取 付 1 し に り の あ た ま た の な に の か た ま に の か た ま に 好 に か と を に か と を に の に か と を に け る 欠 陥 発 生 数 に 併 記 し た と 比 較 し て 。 こ

第 1 表

最温度	铸造速度	铸塊温度	欠 陥 数
C)	(m/分)	(°C)	(数/10トン)
690	13	490	2
690	10	430	0
720	13	480	4
720	10	440	1
690	13	520	15
690	10	470	9
720	13	505	21
720	10	460	13

第1 表から明らかなように本発明法によるものは何れも熱間圧延における欠陥発生数が若しく減少し、鋳塊温度も低く、より高速の鋳造が可能であることが判る。

実施例(2)

実施例(1)と同様にしてA 2 - Mg - Si 合金を第2表に示す条件で鋳造した。但しペルト外側に取付けた内部水冷ロールに、中央の直径が40.8mmの円弧状で中央から20mm離れた位置から直径40.0mmのフラツトな形状のものを用い、鋳型内の場面より 100mmのベルト外側に80mm間隔で6本配限し、場面から 100mm下方の位置より冷却水を吹き付けた。

このようにして得られた鋳塊を実施例(1)と 間様に熱間圧延し、該圧延における欠陥発生数を 調べた。その結果を従来法と比較し第2表に示す。 特開昭60-40650(3) 第 2:要

铸造方法	No.	注湯温度 (℃)	鋳造速度 (π/分)	鋳塊温度 (℃)	欠 陥 数 (数/10トン)
本発明法	9	690	13	470	4
"	10	690	10	450	3
,	11	710	13	470	6
n	12	710	10	430	3
従来法	13	690	13	500	28
11	14	690	10	470	14
,,	15	710	13	490	25
"	16	710	10	450	21

第2表から判るように実施 例(1)と全く同様 の結果が得られた。

実施例(3)

実施例(1)と同様にして直径2.5 元の銅製鋳型回転輪とスチールベルトを用い、回転輪の上方でベルトを接動させ、斜め上方に開口する断面を3000mm2 の上面巾70mmの台形状鋳型を形成し、上方よりノズルを通して鋳型内に溶鋼を注入し、第3表に示す条件で鋳造し、鋳塊を斜め上方に取出した。ベルト外側には直径60mm市、20mmの内部水

冷ロールを1本用い、鋳型内の湯面から 100~ 300㎜の間を可動できるように取付けて、ベルト 最大ふくらみ部を回転輪に押し付けた。

このようにして得られた鋳塊を実施例(1)と 同様に熱間圧延し、該圧延中における欠陥発生数 を調べた。その結果を従来法と比較し第3表に示

第 3 表

铸造方法	No.	注湯温度	鋳造速度	铸塊温度	欠 陥 数
\$41D/112		(°C)	(加/分)	(°C)	(数/10トン)
木発明法	17	1100	13	880	2
A(16)111A	18	1100	10	850	1
,,	19	1160	13	875	4
,,	20	1160	10	860	2
比較法	21	1100	13	910	24
ILTXIA	22	1100	10	870	19
,,	23	1160	13	905	27
,,	24	1160	10	875	15

第3表から判るように網の連続鋳造においても 前配アルミニウム及びアルミニウム合金の連続鋳造の場合と同様本発明法によれば幾個圧延時の欠 陥発生が著しく減少し、鋳塊温度も低く、より高 速の鋳造が可能となることが判る。

尚ペルト押えにロールを用いた例を示したがこれに限るものではなく、例えばポールペアリング、 又はペルトとの接触面を円弧状とした棒状体を用っ いても同様の効果を得ることができる。

このように本発明によれば、ベルトのふくらみに基づく凝固の不均一を解消し、高品質の鋳塊を 高速で製造することが可能となり、荒引線の断線 を減少して生産性を著しく向上し得る等工業上類 著な効果を奏するもである。

4. 図面の簡単な説明

第 1 図は本発明鋳造法の一例を示す説明図である。

- 1. 鋳型用回転輪
- 2. 凹 溝
- 3. 金属無端ベルト

4.プレッシャーホイール

5. 传型

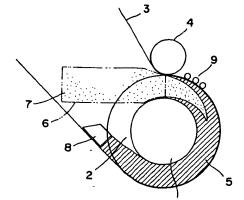
6. ノズル

7 . 28 29

8 . 鋳 塊

9. 押えロール

第一図



代理人 弁理士 箕 浦 清

BEST AVAILABLE COPY